(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-109219

(43)公開日 平成8年(1996)4月30日

(51) Int.Cl.6

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

C08F 8/04

MGB

36/04 MQP

審査請求 未請求 請求項の数4 FD (全 10 頁)

(21)出願番号

特願平6-270175

(22)出願日

平成6年(1994)10月11日

(71)出顧人 000000033

旭化成工業株式会社

大阪府大阪市北区堂島浜1丁目2番6号

(72) 発明者 柳原 博

神奈川県川崎市川崎区夜光1丁目3番1号

旭化成工業株式会社内

(72)発明者 佐々木 茂

神奈川県川崎市川崎区夜光1丁目3番1号

旭化成工業株式会社内

(74)代理人 弁理士 清水 猛 (外2名)

(54) 【発明の名称】 水添重合体

(57) 【要約】

(修正有)

【構成】 アニオン重合で得られる共役ジエン重合体、 またはビニル芳香族炭化水素含有量が70重量%以下の 共役ジエンとビニル芳香族炭化水素の共重合体、それら の混合物の連続水添法による水添重合体で、その正規化 したGPC曲線(A)におけるピークの最大分子量成分 のピークの頂点からベースラインに引いた垂線しの長さ をL1とし、該水添重合体をオゾン分解した分解物の正 規化したGPC曲線Bを溶出時間を一致させてGPC曲 線(A)に重ね合わせたときにGPC曲線(B)が垂線 しと交差する交点とベースラインとの垂線し上の距離を・ L2とするとき、L2/L1が0.02以上で、Mw3 0、000~1、000、000の水添重合体で、式 (2) の化合物を還元して得られる水添触媒を用いて得 られる該水添重合体。

 $Cp: M R R' \cdots (2)$

〔Cpはシクロペンタジエニル基、MはTi、Zr、H f、R、R'はハロゲン、C1~12アルキル、アリー ル基。〕

【効果】 平均水添率が90%以上であって、耐候性が 著しく改良される。

BEST AVAILABLE COPY

とき、

10 合体。

I

【特許請求の範囲】

【請求項1】 アニオン重合で得られる共役ジエン重合体、またはビニル芳香族炭化水素含有量(S)が70重量%以下の共役ジエンとビニル芳香族炭化水素の共重合体、およびそれらの混合物からなる重合体中の主として共役ジエンに基づく脂肪族2重結合を水素添加してなる水添重合体であって、

②該水添重合体の正規化したGPC曲線(A)における ピークの最大分子量成分のピークの頂点からベースラインに引いた垂線Lの長さをL1とし、

②該水添重合体をオゾン分解した分解物の正規化したG*

『した分解物の正規化したG* 【式1】 270000 90≦H≦100-Mw×(100-S)

〔式中、Mwは数平均分子量を、Sはビニル芳香族炭化水素含有量を表す。〕

【請求項2】 アニオン重合で得られる共役ジエン重合体、またはビニル芳香族炭化水素含有量(S)が70重量%以下の共役ジエンとビニル芳香族炭化水素の共重合体、およびそれらの混合物からなる重合体溶液と水素ガ20ス、水添触媒とを連続的に撹拌機付きの水添反応槽に添加し、連続的に反応生成物を取り出す連続水添方法により得られる請求項1記載の水添重合体。

【請求項3】 アニオン重合で得られる共役ジエン重合体、またはビニル芳香族炭化水素含有量(S)が70重量%以下の共役ジエンとビニル芳香族炭化水素の共重合体、およびそれらの混合物からなる重合体溶液と水素ガス、水添触媒とを連続的に撹拌機付きの水添反応槽に添加し、連続的に反応生成物を取り出す連続水添方法において、水添反応槽から脱ガス槽に移送する配管内に3分30間以上保持することを特徴とする連続水添方法により得られる請求項1記載の水添重合体。

【請求項4】 アニオン重合で得られる共役ジエン重合体、またはピニル芳香族炭化水素含有量(S)が70重量%以下の共役ジエンとピニル芳香族炭化水素の共重合体、およびそれらの混合物からなる重合体溶液と水素ガス、下記一般式(2)で表される化合物を還元して得られる水添触媒とを連続的に撹拌機付きの水添反応槽に添加し、連続的に反応生成物を取り出す連続水添方法において、水添反応槽から脱ガス槽に移送する配管内に3分40間以上保持することを特徴とする連続水添方法により得られる請求項1記載の水添重合体。

【化1】Cp: MRR'··· (2)

〔式中、C pはアルキル基で置換されていてもよいシクロペンタジエニル基を、Mはチタニウム、ジルコニウム、ハフニウムから選ばれる金属を、R、R はハロゲン、炭素数が $1\sim12$ のアルキル、アリールから選ばれる基を表し、R、R は同一でも異なっていてもよい。〕

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明はアニオン重合で得られる 共役ジエン系重合体を水素添加して得られる水添重合体 であって、耐候性の著しく改良された水添重合体に関す る。

*PC曲線Bを溶出時間を一致させてGPC曲線(A)に

重ね合わせたときにGPC曲線(B)が垂線Lと交差す

る交点とベースラインとの垂線し上の距離をし2とする

③ L 2 / L 1 が 0. 0 2 以上、 1. 0未満であることを

特徴とする、共役ジエンに基づく2重結合の平均水添率

(H) (%) が下記の一般式 (1) を満足する値であ

り、GPCで得られるスチレン換算の重量平均分子量

(Mw) が30、000~1、000、000の水添重

[0002]

【従来技術】アニオン重合で得られる共役ジエン系重合体を水素添加して得られる水添重合体については、Ni、Co、Pd、Ptなどの金属触媒を用いて水添して得られる水添重合体や特開昭59-133203号公報に記載のTi系化合物を触媒として得られる水添重合体が知られている。これらの水添重合体には、共役ジエ合体が知られているが、水添重合体の分子鎖1本を取り出したときに、その重合体が100%完全に水添された重合体であるかどうかを確認する方法や100%完全に水添された重合体だけからなる水添重合体については分析方法も確認方法もいまだに開発されていないのが現状である。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】これまでに得られている水添重合体は、2重結合の減少によって格段に熱安定性が改良されてはいるものの耐候性、耐オソン性などは微量含まれている2重結合のため、2重結合を全く持たないポリエチレンなどに比べてはるかに劣っており、その改良が求められていた。本発明はこのような水添重合体の耐候性を改良することを課題とするものである。

[0004]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、上記の耐候性を改良すべく鋭意検討した結果、水添された共役ジエン系重合体の平均水添率が90%以上であって、かつ該水添重合体をオゾン分解したときにオゾン分解前の水添重合体の中で最も高い範囲の分子量である成分と同じ50分子量を有する成分、即ちオゾン分解を受けない高い範

囲の分子量成分が特定量存在する水添重合体において は、耐候性が著しく改良されることを見いだした。

【0005】即ち、本願発明はアニオン重合で得られる 共役ジエン重合体、またはビニル芳香族炭化水素含有量 が70重量%以下の共役ジエンとビニル芳香族炭化水素 の共重合体、あるいはそれらの混合物からなる重合体中 の主として共役ジエンに基づく脂肪族2重結合を水素添 加してなる水添重合体であって、該水添重合体の正規化 したGPC曲線(A)におけるピークの最大分子量成分 のピークの頂点からペースラインに引いた垂線しの長さ 10 をL1とし、該水添重合体をオゾン分解した分解物の正*

* 規化したGPC曲線(B)を溶出時間を一致させてGP C曲線(A)に重ね合わせたときにGPC曲線(B)が 垂線しと交差する交点とベースラインとの垂線し上の距 離をL2とするとき、L2/L1が0.02以上である ことを特徴とする、共役ジエンに基づく2重結合の平均 水添率(H)(%)が下記の一般式(1)を満足する値 であり、GPCで得られるスチレン換算の重量平均分子 量が30、000~1、000、000の水添重合体、 に関わる。

(1)

[0006]

【式2】 2700000

90 ≤ H ≤ 100 -

 $Mw \times (100-S)$

〔式中、Mwは数平均分子量を、Sはビニル芳香族炭化水素含有量を表す。〕

ここで、GPCとは、高分子物質の分子量測定法の一種 であるゲルパーミエイションクロマトグラフのことであ り、GPC曲線とは、GPCで測定した分子量分布曲線 のことである。

【0007】本発明について詳細に説明すると、本発明 に用いるオゾン分解法は、田中らの方法によって行うこ とができる。例えば Y. Tanaka, H. Sato, Y. Nakafutam i, Y. Kashiwazaki, Macromolecules, <u>16 (12)</u>, 1925 (198 3)に記載の方法である。上記オゾン分解法によって得 られる分解重合体の分子量分布を水添後の重合体の分子 量分布を測定したGPCを用いて測定したときに、その GPC曲線に変化が無く、分子量分布が完全に一致した 場合には、水添重合体がオゾン分解を受けなかったと言 うことができる。しかし、このことは該水添重合体が1 00%完全に水添されたものであることを示すものでは ない。本願発明ではこのオゾン分解を受けなかった水添 重合体成分量が特定量以上存在することが必要であり、 その定量法を以下に定める。

【0008】水添前の共役ジエン系重合体の正規化した GPC曲線(A)に、該水添重合体をオゾン分解した分 解物の正規化したGPC曲線(B)を溶出時間を一致さ せてGPC曲線(A)に重ね合わせたときに、GPC曲 線(A)におけるピークのうち最大分子量成分のピーク の頂点からベースラインに引いた垂線しの長さをし1と 40 し、GPC曲線(B)が垂線しと交差する交点とペース ラインとの垂線し上の距離をし2として、L2/L1を 求め、このL2/L1の量をもってオゾン分解を受けな かった水添重合体成分量と定義する。

【0009】本願発明の平均水添率(H)(%)が一般 式(1)を満足する値であって、L2/L1が0.01 以上である水添重合体は特開昭59-133203号公 報や特開昭60-79005号公報に記載のTi化合物 を水添触媒として使用し、水添触媒、水素ガス、未水添 重合体を撹拌機付きの反応槽に連続的に供給するととも 50

に生成物を連続的に抜き出す連続水添方法によって得る ことができる。この連続水添法では水添反応槽内で水添 率の異なるポリマーが存在するため、抜き出された水添 20 重合体も水添率分布を持った重合体になるだけでなく、 バッチ水添法に比べて低水添率になりやすいが、水添反 応槽から脱ガス槽に移送する配管内に3分間以上保持す ることにより、安定的に高水添率の水添重合体を得るこ とができる。

【0010】一般に、Ni、Co、Pd、Pt、Tiな どの金属触媒を用いて行う水添反応は、水添反応槽に水 添前の共役ジエン系重合体、水添触媒を投入して水素ガ スを所定の圧力で導入するバッチタイプの水添反応が用 いられるが、この反応方法では水添反応を繰り返し行っ たり、あるいは水添反応時間を長くすると平均水添率は 100%に近付く。しかしこのようなバッチタイプの水 添反応で得られる水添重合体のL2/L1は0~0.0 1程度の低い値である。即ち、バッチタイプの水添反応 ではオゾン分解によりほとんどのポリマー鎖の分子鎖の 切断が起きるため、このL2/L1が0. 02未満とな り、該水添重合体はフェードメーターによる耐候性試験 において引張強度が短時間で低下する。一方、本願発明 の平均水添率 (H) (%) が一般式 (1) を満足する値 であって、L2/L1が0. 02以上である水添重合体 は耐候性試験による引張強度の低下が小さい。これはオ ゾン分解によって全く分解されないポリマー分子鎖の畳 が僅かであるが存在しており、オゾン分解後にも高分子 部分が多く含まれているために耐候性試験による引張強 度の低下が少なくなったものと考えられる。

【0011】本願発明の水添重合体の平均水添率 (H) (%) は一般式(1)を満足する値である。平均水添率 が90%未満になると水添重合体の耐候性と熱安定性が 低下して好ましくない。また、一般式(1)の範囲を超 えて高い水添率にすることは生産性を著しく低下させた り、水添反応による重合体分子鎖の切断が起きて水添重

合体の機械的特性が低下する。

【0012】本願発明の水添重合体の分子量はGPCで求められるスチレン換算の重量平均分子量 (Mw) として30、000~1、000、000であり、好ましくは40、000~500、000である。Mwが30、000未満では水添重合体の機械的強度が十分でなく、1、000、000を超えると重合体の取扱が難しくなる。

【0013】本願発明の水添重合体はアニオン重合で得 られる共役ジエン重合体、またはビニル芳香族炭化水素 10 含有量が70重量%以下の共役ジエンとビニル芳香族炭 化水素の共重合体、あるいはそれらの混合物からなる重 合体中の主として共役ジエンに基づく脂肪族2重結合を 水素添加してなる水添重合体であり、共役ジエンには、 1,3-プタジエン、2-メチル-1,3-ブタジエン (イソプレン)、2,3-ジメチル-1,3-ブタジエ ン、1、3-ペンタジエン、1、3-ヘキサジエン、 1, 3-シクロヘキサジエンなどを用いることができる が、一般には1,3ーブタジエン、2-メチル-1,3 ープタジエン(イソプレン)が用いられる。また、ビニ 20 ル芳香族炭化水素には、スチレン、oーメチルスチレ ン、p-メチルスチレン、p-tert-ブチルスチレ ン、α-メチルスチレン、ビニルナフタレン、ビニルア ントラセン、1, 1-ジフェニルエチレンなどを用いる ことができる。一般にはスチレン、αーメチルスチレ ン、1,1-ジフェニルエチレンが用いられる。これら の共役ジエン、ビニル芳香族炭化水素は1種のみならず 2種以上を用いてもよい。

【0014】これらの共役ジエンとビニル芳香族炭化水 素を用いてアニオン重合で得られる重合体にはモノマー 30 の結合形態により以下のような重合体が含まれる。即ち 共役ジエン単独重合体、共役ジエンとビニル芳香族炭化 水素のランダム共重合体、共役ジエンとビニル芳香族炭 化水素のブロック共重合体、共役ジエンとビニル芳香族 炭化水素のランダム部分においてその組成が連続的に変 化するいわゆるテーパー構造の重合体、共役ジエンに基 づくミクロ構造(ビニル、シス、トランス)の異なるブ ロック重合体やミクロ構造が連続的に変化するテーパー 重合体、ビニル芳香族炭化水素含有量の異なるランダム 共重合体からなるプロック共重合体、カップリング剤や 分岐剤あるいは熱分岐によって得られる2官能カップリ ング重合体、放射状重合体、分岐状重合体、多官能重合 開始剤によって得られる直鎖状あるいは分岐状重合体、 開始剤の多段添加や強制失活による広い分子量分布、組 成分布を持った重合体などであるが、上記の重合体、共 重合体の組合せによって得られる重合体も含まれる。こ れらの重合体の中でピニル芳香族炭化水素を主体とする ブロックを少なくとも2個有し、共役ジエンを主体とす るプロックを少なくとも1個有するプロック共重合体を・ 水添して得られる水添重合体がエラストマー組成物のペ 50

ースポリマーとして特に有用である。

【0015】これらのアニオン重合で得られる共役ジエン重合体、またはビニル芳香族炭化水素含有量が70重量%以下の共役ジエンとビニル芳香族炭化水素の共重合体、あるいはそれらの混合物からなる重合体は公知のエオン重合法によって得ることができる。重合反応応炭いることのできる溶媒は、直鎖、分岐鎖および環状炭化水素溶媒、例えばブタン、ブテン、ペンゼン、トルエン、キシレン、デカリン、テトラリンや線状、環状エーテル、例えばジエチルエーテル、ヘトラヒドロフランなできる。重合に用いる開始剤には、n-ブチルリチウム、sec-ブチルリチウムや他のアルカリ金属開始剤も用いることができる。

【0016】好適な重合温度は、-78℃から150℃ まで可能ではあるが、生産性とポリマーのミクロ構造を 制御するためには好ましくは10℃~120℃である。 ポリマーのミクロ構造を制御するために極性化合物を添 加して重合することもでき、極性化合物としてはエーテ ル化合物や3級アミノ化合物が用いられ、例えばテトラ ヒドロフラン、ジグライム、テトラメチルエチレンジア ミン、ビスーオキソラニルプロパンなどが挙げられる。 活性なリビング重合体をカップリングして直鎖あるいは 分岐鎖の重合体とすることもできる。カップリング剤に はハロゲン化合物、エポキシ化合物、カルボニル化合物 などがあり、例えば四塩化珪素、四塩化炭素、2臭化工 チレン、ジグリシジル化合物、酢酸エチルなどが挙げら れる。重合中に一部の活性なリビング重合体を失活させ るために活性水素を持つ化合物を添加することもでき る。

【0017】重合が完結した重合体はそのまま、あるいはアルコール、水、水素ガスでリビング重合体を失活させて水添反応に供することもできるし、重合体を溶液から一旦取り出した後水添反応に供することもできる。用いるアルコールにはメタノール、エタノール、プロパノール、イソプロパノールなど、炭素数1から12のアルコールが好ましい。

【0018】本願発明の水添重合体は、Ti化合物を水添触媒として使用し、水添触媒、水素ガス、未水添重合体を撹拌機付きの反応槽に連続的に供給するとともに生成物を連続的に抜き出す連続水添方法によって得ることができる。バッチ重合で得られた重合体は、一旦バッファータンクに蓄えてから連続水添反応に供せられ、連続重合反応で得られた重合体はそのまま連続して連続水添反応に供することが望ましい。

【0019】水添触媒の中で保存中に水添活性が変化するものもは、高活性を示す状態にある触媒を反応槽に添加する必要がある。従って高活性を示す時間が短い触媒は触媒を連続的に調整しながら最適な活性を示す状態で

7

連続的に反応槽に添加する必要があり、一方高活性を示す時間の長い触媒は予め触媒を調整したのち、高活性を保持している時間内に少量ずつ連続的に反応槽に添加することができる。好ましい水添触媒は下記の一般式2で表されるTi化合物である。

[0020]

【化2】Cp: MRR' · · · (2)

「式中、C p はアルキル基で置換されていてもよいシクロペンタジエニル基を、M はチタニウム、ジルコニウム、ハフニウムから選ばれる金属を、R、R、はハロゲ 10 ン、炭素数が1~12のアルキル、アリールから選ばれる基を表し、R、R、は同一でも異なっていてもよい。」

【0021】具体的なTi化合物としては、ビス (η) ーシクロペンタジエニル) チタニウムジメチル、ビス ビス (η² -シクロペンタジエニル) チタニウムジプロ ピル、ビス (n ・ - シクロペンタジエニル) チタニウム ジーn-ブチル、ビス(η^5 ーシクロペンタジエニル) チタニウムジーsecープチル、ピス $(\eta^5 - シクロペ 20)$ ンタジエニル) チタニウムジヘキシル、ビス $(n^5 - 5)$ クロペンタジエニル) チタニウムジオクチル、ビス (ヵ ーシクロペンタジエニル) チタニウムジメトキシド、 ビス (η[°] -シクロペンタジエニル) チタニウムジエト キシド、ピス (η^5 -シクロペンタジエニル) チタニウ ムジプロポキシド、ビス (n⁵ -シクロペンタジエニ ル) チタニウムジプトキシド、ビス (η⁵ -シクロペン タジエニル) チタニウムジフェニル、ビス (η^5 -シク ロペンタジエニル) チタニウムジーmートリル、ビス (n ーシクロペンタジエニル) チタニウムジー p ート 30 リル、ピス(η^{*} -シクロペンタジエニル)チタニウム ジーm, p ーキシリル、ビス (η ⁵ ーシクロペンタジエ ニル) チタニウムジー4-エチルフェニル、ビス (η³ -シクロペンタジエニル) チタニウムジ-4-ヘキシル フェニル、ビス (η^5 -シクロペンタジエニル) チタニ ウムジフェノキシド、ピス (η - シクロペンタジエニ ル)チタニウムジフルオライド、ピス(η -シクロペ ンタジエニル) チタニウムジブロマイド、ピス $(\eta^5 -$ シクロペンタジエニル) チタニウムジクロライド、ビス (n - シクロペンタジエニル) チタニウムジブロマイ ド、ビス (η⁵ -シクロペンタジエニル) チタニウムジ アイオダイド、ピス (η - シクロペンタジエニル) チ タニウムクロライドメチル、ビス (η° -シクロペンタ ジエニル) チタニウムクロライドエトキサイド、ビス (n - シクロペンタジエニル) チタニウムクロライド フェノキシド、ピス $(\eta^5 - シクロペンタジエニル)$ チ タニウムジベンジルなどが挙げられる。これらは単独で あるいは組み合わせて用いることができる。これらの中 で好ましい化合物は、ピス(ヵ゜-シクロペンタジエニ ル)チタニウムジーmートリル、ビス(n^s ーシクロペ 50

ンタジエニル) チタニウムジーp-トリルやビス (η^5 - シクロペンタジエニル) チタニウムジクロライドである。

【0022】これらのTi化合物を還元する化合物には 金属化合物、有機金属化合物が挙げられる。有機金属化 合物としては有機リチウム化合物、有機ナトリウム化合 物、有機カリウム化合物、有機亜鉛化合物、有機マグネ シウム化合物、有機アルミニウム化合物が挙げられ、金 属化合物にはアルカリ金属水素化物、アルカリ土類金属 水素化物等が挙げられる。具体的な化合物にはn-ブチ ルリチウム、secープチルリチウム、フェニルナトリ ウム、ナトリウムナフタレン、カリウムナフタレン、ジ ブチルマグネシウム、ジエチルマグネシウム、トリエチ ルアルミニウム、トリイソプチルアルミニウム、ジエチ ルアルミニウムクロライド、エチルアルミニウムジクロ ライド、エチルアルミニウムセスキクロライド、ジエチ ルアルミニウムハイドライド、メチルアルミノキサン、 ナトリウムアルミニウムハイドライドなどが挙げられ、 これらを組み合わせて用いてもよい。これらの化合物と Ti 化合物との混合比はそれぞれの化合物の組合せによ って異なるが、Ti化合物に対してモル比で0.01~ 10の範囲である。水添活性のよい混合比で水添反応を 行わせることが高水添率を得るためには必要である。

【0023】 Ti 化合物の還元反応は脂肪族2重結合を有する重合体の存在下に行うことが水添触媒を高活性に保つためには有効である。好ましい脂肪族2重結合を有する重合体としては1、 $3-プタジェンやイソプレンの重合体が挙げられ、数平均分子量が500以上、10、000以下の液状の重合体が取扱からは好ましい。更に、アルコールなどを添加すると水添触媒を高活性に維持することができ、好ましいアルコールは炭素数が<math>1\sim120$ アルコールであり、メタノール、エタノール、ヘプターノールなどが挙げられる。

【0024】他の金属系触媒を用いた連続水添反応も可能ではあるが、不均一系の触媒やポリマーを連続でしかも圧力が1MPaを超えるような高圧の反応槽内に投入する反応条件になり設備が非常に大きなものになって商業生産には不利である。水添反応に用いられる溶媒は先に挙げた重合反応に用いられる溶媒と同じものが可能であるが、脂肪族2重結合を持つ溶媒は水添されて飽和結合の溶媒となる場合がある。

【0025】これらの水添反応は発熱反応であり、適当な方法で水添温度を $40\sim150$ ℃好ましくは $60\sim120$ ℃にコントロールすることが望ましい。150℃を超える条件では触媒の活性が低下して好ましくなく、また、40℃未満では反応速度が著しく遅くなり生産性が劣る。用いる水素の圧力は1MPaを超えてもかまわないが、 $0.1\sim1MPa$ の圧力で十分に高水添率を得ることが可能である。水添反応槽内のポリマーの平均滞留時間を長くすると得られる水添ポリマーの平均水添率を

20

40

大きくすることができる。滞留時間は平均水添率と生産 性から決定されるが、好ましい平均滞留時間は10~1

00分である。

【0026】水添重合体は、水添反応槽から脱ガス槽に 移送する配管内に3分間以上保持することにより、安定 的に得ることができ、特に水添反応槽内で90%以上の 水添率の水添重合体は配管内の移送の間に更に高い水添 率の水添重合体が得られる。これは配管内には新しい未 水添の重合体が混入することが無く、配管内に残った未 反応の水素ガスと重合体との水添反応が効率的に行われ 10 るためと推定される。水添重合体が移送する配管内に滞 留する時間が3分よりも短いと十分な水添率の上昇が得 られないが、長時間の滞留時間は必要なく、20分以上 の滞留しても水添率が更に向上することはない。脱ガス するための減圧弁は水添反応槽から脱ガス槽に移送する 配管のどの位置にあってもかまわないが、好ましくは脱 ガス槽に近い位置に設置すると高水添率が得やすい。配 管内にスタティックミキサーを設置したり、あるいは撹 拌混合槽を設けることも高水添率を達成するためには効 果がある。

【0027】水添重合体溶液は、必要に応じて重合触媒 残渣や水添触媒を公知の方法で取り除くか、あるいは安 定な化合物に変換する等の処理をして、また更に、安定 剤等を添加した後公知の方法によって溶媒を除去して重 合体として回収することができる。これらの回収方法に は重合体溶液から直接脱溶媒する方法、スチームストリ ッピングにより溶媒を取り除いたのち乾燥する方法、重 合体を溶解しない適当な貧溶媒中に重合体溶液を投入し て固体とし、回収する方法などがある。

【0028】添加できる安定剤にはヒンダードフェノー 30 ル系、リン系、硫黄系、アミン系などの安定剤があり、 これらは単独または組み合わせて用いることができる。 重合体の回収に押出機を用いる場合にはこれらの安定剤 を押出機を用いて添加することもできる。得られた水添 重合体にはこの外に通常の添加剤、例えば光安定剤、紫 外線吸収剤、軟化剤、可塑剤、無機充填剤、着色剤、滑 剤、難燃剤、帯電防止剤、発泡剤あるいは他の樹脂やエ ラストマーを配合して用いることができる。本発明の水 添重合体は耐候性に優れており、樹脂組成物あるいはエ ラストマー組成物の原料ポリマーとして特に有用であ

【0029】本発明の水添重合体は変性して用いること もできる。変性方法には重合体の活性未端に反応する化 合物を結合させる方法、水添重合体鎖に直接官能基を持 つ化合物をグラフトする方法などがある。特に無水マレ イン酸やグリシジルメタクリレートをはじめとする α 、 β - 不飽和ジカルポン酸、 α 、 β - 不飽和モノカルポン 酸およびそれらの誘導体をラジカル的に水添重合体に反 応させて得られる変性水添重合体は各種の樹脂の相溶化 剤として有用である。

[0030]

【実施例】以下に実施例によって本発明を具体的に説明 するが、本発明はこれらにより何ら限定されるものでは ない。

<水添率の測定>水添率の測定は280MHzのプロト ンNMRを用いて行った。

【0031】 <オゾン分解>オゾン分解はY. Tanaka、H. Sato, Y. Nakafutami, Y. Kashiwazaki, Macromolecules, 16(12), 1925 (1983) に記載の方法に基づいて、100 ミリグラムのポリマーを50ミリリットルのクロロホル ムに溶解し、-30℃でオゾン1.5%を含む酸素ガス を150ミリリットル/分の流量で導入して行った。終 了はヨウ化カリウム溶液が黄色に変色してから1分後と

【0032】〈重合例〉窒素置換した200リットルの オートクレーブに乾燥、精製したシクロヘキサン115 リットル、テトラヒドロフラン400グラム、スチレン 2. 1キログラムを仕込み、70℃に昇温した後、n-プチルリチウム6. 4グラムを含むシクロヘキサン溶液 を添加して重合を行った。続いて1、3-ブタジエン 9. 8キログラム、スチレン2. 1キログラムを逐次添 加し、重合を完結した後メタノール2. 5グラムを添加 して、数平均分子量が約180、000、ポリプタジエ ン部分の1,2-ビニル結合含有量が35%であるSB S構造の完全プロック共重合体溶液を得た。このブロッ ク共重合体をポリマー(A)とする。

【0033】 <水添触媒の調整1>窒素置換した反応容 器に乾燥、精製したシクロヘキサン2リットルを仕込 み、ビス (η^{*} -シクロペンタジエニル) チタニウムジ (p-トリル) 40ミリモルと分子量が約1000の 1,2-ポリブタジエン(1,2-ビニル結合量約85 %) 150グラムを溶解した後、n-ブチルリチウム6 0ミリモルを含むシクロヘキサン溶液を添加して25℃ で5分反応させ、直ちにnープタノール40ミリモルを 添加撹拌して室温で保存した。この溶液を水添触媒溶液 (a) とする。

【0034】<水添触媒の調整2>窒素置換した反応容 器に乾燥、精製したトルエン1リットルを仕込み、ビス (n -シクロペンタジエニル) チタニウムジクロリド 20ミリモルと分子量が約1000の1,2-ポリプタ ジエン (1, 2-ビニル結合量約57%) 80グラムを 溶解した。該溶液にトリエチルアルミニウム120ミリ モルを含むシクロヘキサン溶液を添加して25℃で2分 反応させ、直ちに0℃の冷蔵庫に保管した。この溶液を 水添触媒溶液(b)とする。

【0035】(比較例1)窒素置換した30リットルの オートクレープに重合例で得られたポリマー(A)のシ クロヘキサン溶液20リットルを仕込み、水素置換して 水素圧力0.7MPa (ゲージ圧力) に昇圧し、温度を 50 70℃に昇温した。次に撹拌しながら水添触媒溶液

12

(a) を200ミリリットル添加するとともに水素圧力が0.7MPa(ゲージ圧力)になるように水素を2時間供給し続けた。水添ポリマーは直接脱溶媒して約2キログラムを得た。得られたポリマーの平均水添率は98.3%であった。このポリマーを水添ポリマー(1)とする。また、水添ポリマー(1)のGPC曲線

(A)、および水添ポリマー(1)をオゾン分解した分解物のGPC曲線(B)を図1に示すが、L2/L1は0であった。

【0036】 (実施例1) 窒素置換した15リットルの 10 オートクレープに前記重合例で得られたポリマー (A) のシクロヘキサン溶液10リットルを仕込み、水素置換 して水素圧力0.7MPa(ゲージ圧力)に昇圧し、温 度を70℃に昇温した。次に撹拌しながら水添触媒溶液 (a)を100ミリリットル添加するとともに水素圧力 が 0. 7 M P a (ゲージ圧力) になるように水素を 1 時 間供給し続けた。このポリマーを少量サンプリングした ところ、平均水添率は97.8%、L2/L1は0であ った。次にポリマー(A)の溶液を250ミリリットル /分の流量で、水添触媒溶液 (a) を 2. 5ミリリット ル/分の流量でオートクレーブの下部から連続的に添加 するとともに、このオートクレーブの上部から脱ガス槽 に配管を設置して、連続的に水添ポリマーを抜き出して 連続水添を行った。反応温度は70℃に保つようにコン トロールし、水素圧力は0.7MPa(ゲージ圧力)に コントロールした。オートクレーブから脱ガス槽までの 配管中のポリマーの平均滞留時間は15分、脱ガス槽直 前のポリマー溶液の温度は40℃であり、60℃以下の 温度での平均滞留時間は10分であった。連続水添を開 始してから4時間後にポリマーをサンプリングしたとこ 30 ろ、水添反応槽出口と脱ガス槽入口の平均水添率は9 6. 1%、98. 2%であり、L2/L1はそれぞれ

* G P C 曲線 (A)、およびオゾン分解したそれらの水添ポリマー分解物のG P C 曲線 (B)を図2および図3に示す。この4時間目以降に脱ガス槽でサンプリングしたポリマー溶液から直接脱溶媒して2キログラムの水添ポリマー(2)を得た。

【0037】(実施例2)モノマー添加量をスチレン2.4キログラム、ブタジエン9.2キログラム、スチレン2.4キログラムの順で行う以外は前記重合例に従い、数平均分子量が約178000のSBS構造の完全ブロック共重合体を得た。このポリマーと水添触媒

(b) を用いて、実施例1に従って水添反応を行った。水添触媒(b) は添加直前まで0℃に保冷して使用し、また触媒調整から12時間以内で使用した。水添時間が1時間のバッチ水添での平均水添率は96.4%、L2/L1は0であった。実施例1と同様の方法で連続水添に切り替えてから4時間目にポリマーをサンプリングしたところ、水添反応槽出口と脱ガス槽入口の平均水添率は95.3%、96.9%であり、L2/L1はそれぞれ0.03、0.03であった。

【0038】(実施例3)前記重合例に従って重合を行いポリマー(A)と同等の数平均分子量が181、000の重合体を得た。この重合体を用い、実施例1の水添反応槽から脱ガス槽の配管を延長し、5個所にサンプリングノズルを設置して、実施例1の方法でバッチ水添反応連続水添に切り替えて水添触媒(a)を使って水添反応を行った。連続水添に切り替えてから4時間後に各サンプリングノズルからサンプリングされた水添ポリマーの平均水添率、L2/L1および水添反応槽から各サンプリングノズルまでの平均滞留時間は以下の表1のとおりであった。

[0039]

【表1】

0.04、0.04で	あった。これらの水液	ミポリマ-	-の*				
	平均滯留時間(分)	0 15	0.5	1	3	1 0	2 0
	平均水添率 (%)	96. 3	96. 6	96.8	97.5	98. 3	98. 4
	L 2/L 1	0.04	0.04	0.04	0. 04	0.04	0.04

1) 水添反応槽出口

2) 減圧弁は平均滞留時間0.5分と1分の間に設置されている。

【0040】(比較例2)前記重合例に従って重合を行いポリマー(A)と同等の数平均分子量が183、000の重合体を得た。この重合体溶液20リットルを比較例1に用いたオートクレーブに仕込み、ナフテン酸コバルトとトリエチルアルミニウムからなる水添触媒を用いて水素圧力6.9MPa、水添温度60℃、5時間水添した。オートクレーブを常圧に戻し、触媒を再度添加して水素圧力を6.9MPaに昇圧して3時間50℃に保持して水添反応を繰り返した。過酸化水素水、酒石酸を用いて水添触媒を取り除いたのち、直接脱溶媒して2キ50

ログラムの水添ポリマー (3) を得た。この水添ポリマー (3) の平均水添率は99.7%でL2/L1は0.01であった。水添ポリマー (3) のGPC曲線

(A), およびオゾン分解した水添ポリマー (3)分解 物のGPC曲線 (B) を図4に示す。

【0041】(実施例4、比較例3、4)実施例1と比較例1、2とで得られた水添ポリマー(2)、(1)、

(3) を用いたエラストマー組成物の耐候性の評価を行った。用いた配合組成は各水添ポリマー100部に対して軟化剤(出光興産社製、PW380)90部、ポロプ

ロピレン(旭化成工業製、M1600)35部、安定剤 (チバ・ガイギー社製、Irganox-1076) 1部、光安定剤 (アメリカACC社製、サイアソープUV3346L

- D) 0. 3部、ステアリン酸カルシウム 0. 5部であ
- り、この組成を2軸押出機(池貝鉄鋼社製、PCM-3
- 0) を用い樹脂温度235℃でペレタイズした。得られ*

* たペレットを使って200℃でプレス成形した2mm t のシートからJIS3号ダンベルを作成し、83℃、雨 無し条件のフェードメーター試験を行って引張強さの変 化を測定した。表2に結果を示す。

[0042]

【表2】

000000000000000000000000000000000000000	19.0414	142 2 1			
_	実施例 4	比較例3	比較例 4		
使用した水添ポリマー	水添ポリマー	水添ポリマー	水添ポリマー		
平均水添率(%)	(2) 98.2	98.3	(3) 99.7		
L 2 / L 1	0.04	0.00	0, 01		
経過時間(Hr)	引張強さ (MPa)				
0	16.4	15.6	16.2		
100	13.2	10.7	11.1		
200	10.7	6.9	7. 2		
500	6, 7	3. 3	3.5		
	1	i	1		

[0043]

【発明の効果】本発明のL2/L1が0.02以上の水 添重合体は耐候性に優れており樹脂組成物あるいはエラ 20 である。 ストマー組成物の原料ポリマーとして特に有用である。 また、本発明の水添重合体に官能基を有する化合物を反 応させて得られる変性水添重合体は各種の樹脂の相溶化 剤として有用である。

【図面の簡単な説明】

【図1】比較例1で得られた水添ポリマー(1)、およ びそれをオゾン分解した分解物の正規化したGPC曲線 である。

【図2】実施例1において水添反応槽出口でサンプリン グした平均水添率が96.1%の水添ポリマー、および 30 L1 垂線しの長さ それをオゾン分解した分解物の正規化したGPC曲線で ある。

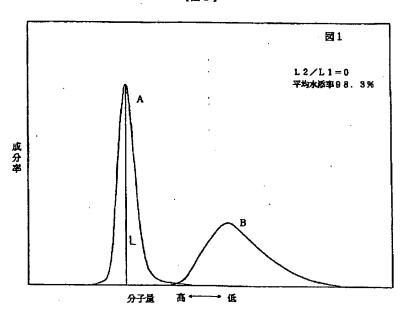
【図3】実施例1で得られた水添ポリマー(2)、およ びそれをオゾン分解した分解物の正規化したGPC曲線

【図4】比較例2で得られた水添ポリマー(3)、およ びそれをオゾン分解した分解物の正規化したGPC曲線 である。

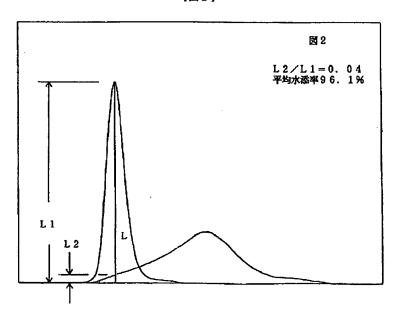
【符号の説明】

- 水添ポリマー (1) の正規化したGPC曲線 (A)
- オゾン分解した水添ポリマー(1)の正規化した GPC曲線(B)
- L 1のピークの頂点からベースラインに引いた垂線
- - L2 CPC曲線Bが垂線Lと交差する交点とベースラ インとの垂線し上の距離

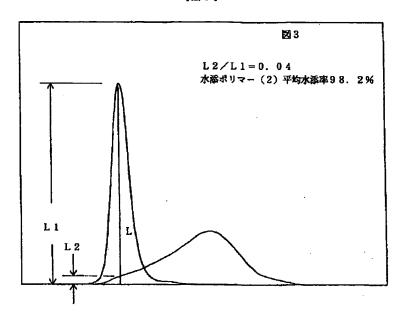
【図1】



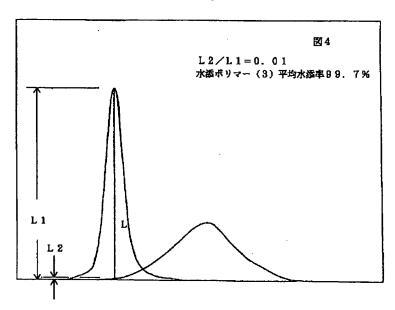
【図2】



【図3】



【図4】



This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.